TRAVEL CONTROL DEVICE FOR VEHICLE

Publication number: JP6117285

Publication date: 1994-04-26

Inventor: HIGASHIY

HIGASHIYAMA YASUHIKO; KURAMOCHI KOJIRO; NAKAWAKI YASUNORI TOYOTA MOTOR CORP

Applicant:

- international:

Classification:

B60W10/04; B60W10/10; B60W30/00; F02D29/02; F02D41/14; F02D41/14; B60W10/04; B60W10/10; B60W30/00; F02D29/02; F02D41/14; F02D41/14;

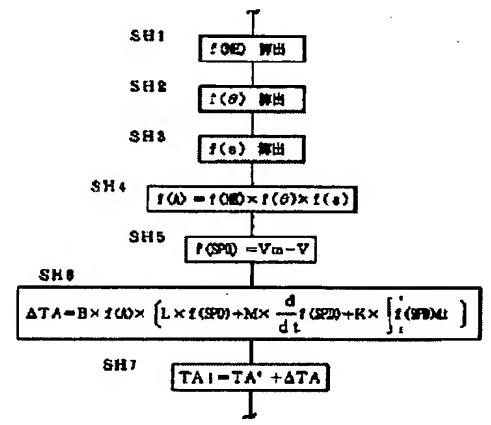
- european:

Application number: JP19920287008 19921001 **Priority number(s):** JP19920287008 19921001

Report a data error here

Abstract of JP6117285

PURPOSE:To obtain always an almost constant feedback control characteristic in spite of a difference in engine rotating speed, throttle valve opening and speed change stage of an automatic transmission in a vehicle travel control device to carry out feedback control on the throttle valve opening so that actual vehicle speed becomes target vehicle speed. CONSTITUTION:The first correction factor f (NE) determined so that an almost same output torque change can be obtained in spite of fluctuation of engine rotating speed NE, the second correction factor f(theta) determined so that the almost same output torque change can be obtained in spite of the size of throttle valve opening (theta) and the third correcting factor f(s) determined so that an almost same driving force change can be obtained in spite of kinds of speed change stages of an automatic transmission, are found respectively in steps SH1, SH2 and SH3, and an adjusting quantity DELTATA of the trottle valve opening is calculated by feedback control by using these.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(12)公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-117285

(43)公開日 平成6年(1994)4月26日

(51) Int. Cl. ⁵

識別記号

庁内整理番号

技術表示箇所

F02D 29/02

301

Z 9248-3G

B60K 41/04

8920-3D

// F02D 41/14

320

C 8011-3G

審査請求 未請求 請求項の数1

(全23頁)

(21)出願番号

特願平4-287008

(22)出願日

平成 4 年(1992)10月 1 日

(71)出願人 000003207

FI

トヨタ自動車株式会社

愛知県豊田市トヨタ町1番地

及が水豆田川下コグ町14

(72)発明者 東山 康彦

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動

車株式会社内

(72) 発明者 倉持 耕治郎

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動

車株式会社内

(72)発明者 中脇 康則

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動

車株式会社内

(74)代理人 弁理士 池田 治幸 (外2名)

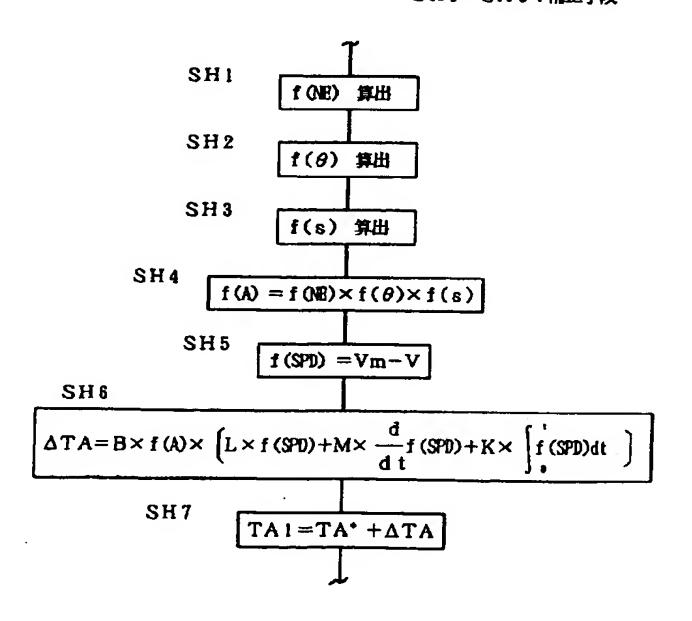
(54) 【発明の名称】車両用走行制御装置

(57)【要約】

【目的】 実際の車速が目標車速となるようにスロットル弁開度のフィードバック制御を行う車両用走行制御装置において、エンジン回転速度,スロットル弁開度,および自動変速機の変速段の相違に拘らず常に略一定のフィードバック制御特性が得られるようにする。

【構成】 ステップSH1, SH2, SH3において、エンジン回転速度NEの高低に拘らず略同じ出力トルク変化が得られるように定められた第1補正係数f(NE)、スロットル弁開度 θ の大小に拘らず略同じ出力トルク変化が得られるように定められた第2補正係数 $f(\theta)$ 、自動変速機の変速段の種類に拘らず略同じ駆動力変化が得られるように定められた第3補正係数f(S)をそれぞれ求め、それらを用いてフィードバック制御によるスロットル弁開度の調整量 Δ TAを算出する。

SH1~SH6: 補正手段



【特許請求の範囲】

【請求項1】 少なくともアクセルがOFF状態である ことを含む所定の走行制御条件が成立した場合に、実際 の車速が所定の目標車速となるように、それ等の偏差に 応じてスロットル弁開度をフィードバック制御するスロ ットル制御手段を備えた車両用走行制御装置において、 前記フィードバック制御により前記車速の偏差に応じて 求められる前記スロットル弁開度の調整量を、該偏差に 対応する駆動力変化が得られるように自動変速機の変速 比, エンジン回転速度, およびスロットル弁開度の少な 10 くとも一つを含む車両の走行状態に基づいて補正する補 正手段を設けたことを特徴とする車両用走行制御装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は車両用走行制御装置に係 り、特に、目標車速と実際の車速との偏差に応じてスロ ットル弁開度をフィードバック制御する技術の改良に関 するものである。

[0002]

【従来の技術】少なくともアクセルがOFF状態である 20 ことを含む所定の走行制御条件が成立した場合に、実際

の車速が所定の目標車速となるように、それ等の偏差に 応じてスロットル弁開度をフィードバック制御すること が、オートマチック車における自動エンジンブレーキ制 御やオートクルーズ制御等において考えられている。本 出願人が先に出願した特願平4-46111号に開示さ れている自動エンジンブレーキ制御はその一例で、下り 坂などでアクセル操作が解除された場合に、そのアクセ ル操作解除時の車速を目標車速として、実際の車速がそ の目標車速となるように、必要に応じてダウンシフトし ながらスロットル弁開度をフィードバック制御するよう になっている。かかるフィードバック制御においては、 一般に、次式(1)に示すよく知られたPID(比例積 分微分)動作によるフィードバック制御式に従ってスロ ットル弁開度の調整量 Δ T A b を算出し、その調整量 Δ TAbだけスロットル弁開度を変更するようにしてい る。このフィードバック制御式(1)のf(SPD)は目標 車速と現在の車速との偏差であり、比例定数A, L, M, Kは、最適なフィードバック制御特性が得られるよ うに予め実験等によって一定値が設定される。

[0003] 【数1】

$$\Delta TAb = A \times \left(L \times f \text{ (SPD)} + M \times \frac{d}{dt} f \text{ (SPD)} + K \times \int_{0}^{t} f \text{ (SPD)} dt \right) - \cdots (1)$$

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、このように 車速の偏差に応じてスロットル弁開度をフィードバック 制御する場合、エンジン回転速度やスロットル弁開度、 或いは自動変速機の変速段などの走行状態によっては、 必ずしも均一な制御を行うことができない場合があっ た。具体的には、図17のエンジン出力特性の一例から 明らかなように、エンジン回転速度が高い領域にある場 合と低い領域にある場合とでは、同じ量のスロットル弁 開度の変化に対するエンジン出力トルクの変化量が異な り、それに伴って駆動力の変化量も相違するため、前記 偏差f(SPD)が同じで調整量ΔTAbが略同じ場合で も、車速変化にばらつきが生じるのである。また、スロ 40 ットル弁開度が大きい領域にある場合と小さい領域にあ る場合とでも、同じ量のスロットル弁開度の変化に対す るエンジン出力トルクの変化量、更には駆動力の変化量 が異なるため、上記と同様に偏差f(SPD)が同じで調整 量 △ T A b が略同じ場合でも、車速変化にばらつきが生 じる。このため、例えばエンジン回転速度が高い領域や スロットル弁開度が大きい領域でスロットル弁開度の調 整量ATAbが最適となるように、言い換えれば最適な フィードバック制御特性が得られるように、前記フィー ドバック制御式(1)の比例定数A等が設定されると、

エンジンの回転速度が低い領域やスロットル弁開度が小 さい領域では、調整量ATAbが同じでもエンジン出力 トルク、更には駆動力の変化量が過大となり、車速のハ ンチングが大きくなって制御特性が悪くなる。逆に、エ ンジン回転速度が低い領域やスロットル弁開度が小さい 領域で最適なフィードバック制御特性が得られるように 比例定数A等が設定されると、エンジンの回転速度が高 い領域やスロットル弁開度が大きい領域でエンジン出力 トルク更には駆動力の変化量が不足し、応答性が悪化す る。

【0005】また、エンジン出力トルク変化に対する駆 動力の変化量は、自動変速機の変速比によって異なるた め、前記調整量 A T A b に対応してエンジン出力トルク が変化しても、自動変速機の変速段によって駆動力の変 化量は相違する。従って、例えば変速比が小さい高速段 で最適な制御特性が得られるように比例定数A等が設定 されると、変速比が大きい低速段側において駆動力変化 が過大となり、車速のハンチングが拡大する一方、変速 比が大きい低速段で最適な制御特性が得られるように比 例定数A等が設定されると、変速比が小さい高速段側に おいて駆動力変化が不足し、応答性が悪くなる。

【0006】本発明は以上の事情を背景として為された もので、その目的とするところは、エンジン回転速度等

の車両走行状態の相違に拘らず常に良好なフィードバッ ク制御特性が得られるようにすることにある。

[0007]

【課題を解決するための手段】かかる目的を達成するた めには、フィードバック制御によるスロットル弁開度の 調整量をエンジン回転速度等の車両走行状態に基づいて 補正するようにすれば良く、本発明は、図1のクレーム 対応図に示すように、少なくともアクセルがOFF状態 であることを含む所定の走行制御条件が成立した場合 に、実際の車速が所定の目標車速となるように、それ等 10 の偏差に応じてスロットル弁開度をフィードバック制御 するスロットル制御手段を備えた車両用走行制御装置に おいて、前記フィードバック制御により前記車速の偏差 に応じて求められる前記スロットル弁開度の調整量を、 その偏差に対応する駆動力変化が得られるように自動変 速機の変速比、エンジン回転速度、およびスロットル弁 開度の少なくとも一つを含む車両の走行状態に基づいて 補正する補正手段を設けたことを特徴とする。

[0008]

置においては、フィードバック制御により車速の偏差に 応じて求められるスロットル弁開度の調整量が、補正手 段によりその偏差に対応する駆動力変化が得られるよう に自動変速機の変速比, エンジン回転速度, およびスロ ットル弁開度の少なくとも一つを含む車両の走行状態に 基づいて補正されるため、予めある特定の走行状態にお いてフィードバック制御特性が最適となるようにフィー ドバック制御式が設定されている場合でも、エンジン回 転速度等が異なる他の走行状態では補正手段によってそ の走行状態に応じて調整量が補正されることにより、常 30 に車速偏差に対応した駆動力変化、すなわち車速偏差が 同じであれば走行状態の相違に拘らず略一定の駆動力変 化が得られるようになり、フィードバック制御式が設定 された特定の走行状態時と同等のフィードバック制御特 性が得られるようになる。これにより、エンジン回転速 度等の走行状態の相違に起因してフィードバック制御特 性にばらつきが生じ、車速ハンチングが大きくなったり 応答性が悪化したりすることが防止される。

【0009】なお、上記補正手段は、自動変速機の変速 比, エンジン回転速度, およびスロットル弁開度の総て 40 に基づいてスロットル弁開度の調整量を補正することが 望ましいが、何れか一つに基づいて補正する場合でも一 応の効果が得られるのであり、また、気圧など他の走行 状態を加味して補正を行うようにすることも可能であ る。また、調整量の補正態様は、フィードバック制御式 に従って算出された調整量を補正するようにしても、フ ィードバック制御式の比例定数そのものを補正するよう にしても良い。

[0010]

細に説明する。

【0011】図2において、ガソリンエンジン10の燃 焼室12内には、エアクリーナ14, エアフローメータ 16, 吸気通路18, スロットル弁20, バイパス通路 22, サージタンク24, インテークマニホルド26, および吸気弁28を介して空気が吸入されるとともに、 その空気には、インテークマニホルド26に設けられた 燃料噴射弁30から噴射される燃料ガスが混合されるよ うになっている。エアフローメータ16は吸入空気量を 測定するもので、その吸入空気量を表す信号をエンジン 制御用コンピュータ32に出力する。スロットル弁20 はエンジン10に吸入される空気量を連続的に変化させ るもので、スロットル制御用コンピュータ35から供給 されるスロットル制御信号DTAに従ってスロットル弁 開度 θ が制御されるようになっているとともに、そのス ロットル弁20にはスロットルポジションセンサ36が 設けられて、スロットル弁開度θを表すスロットル弁開 度信号S θ をエンジン制御用コンピュータ 3 2、トラン スミッション制御用コンピュータ34、およびスロット 【作用および発明の効果】このような車両用走行制御装 20 ル制御用コンピュータ35に出力する。スロットルポジ ションセンサ36はアイドルスイッチ機能を備えてお り、スロットル弁20が略全閉となったことを表すアイ ドル信号を上記スロットル弁開度信号S B と共に各コン ピュータ32,34,35に出力する。バイパス通路2 2はスロットル弁20と並列に配設されているととも に、そのバイパス通路22にはアイドル回転数制御弁3 8が設けられており、エンジン制御用コンピュータ32 によってアイドル回転数制御弁38の開度が制御される ことにより、スロットル弁20をバイパスして流れる空 気量が調整されてアイドル時のエンジン回転数が制御さ れる。燃料噴射弁30も、エンジン制御用コンピュータ 32によってその噴射タイミングや噴射量が制御され る。なお、上記エアフローメータ16の上流側には吸入 空気の温度を測定する吸気温センサ40が設けられ、そ の吸気温を表す信号をエンジン制御用コンピュータ32 に出力する。

【0012】エンジン10は、吸気弁28, 排気弁4 2, ピストン44, および点火プラグ46を備えて構成 されており、点火プラグ46は、エンジン制御用コンピ ュータ32によって制御されるイグナイタ48からディ ストリビュータ50を介して供給される高電圧によって 点火火花を発生し、燃焼室12内の混合ガスを爆発させ てピストン44を上下動させることによりクランク軸を 回転させる。吸気弁28および排気弁42は、クランク 軸の回転に同期して回転駆動されるカムシャフトにより 開閉されるようになっているとともに、エンジン制御用 コンピュータ32によって制御される図示しない可変バ ルブタイミング機構により、カムシャフトとクランク軸 との回転位相が変更されて開閉タイミングが調整される 【実施例】以下、本発明の一実施例を図面に基づいて詳 50 ようになっている。そして、燃焼室12内で燃焼した排

気ガスは、排気弁42からエキソーストマニホルド5 4,排気通路56,触媒装置58を経て大気に排出される。エンジン10にはエンジン冷却水温を測定する水温 センサ60が設けられており、そのエンジン冷却水温を 表す信号をエンジン制御用コンピュータ32に出力する ようになっているとともに、エキゾーストマニホルド5 4には排気ガス中の酸素濃度を検出する酸素センサ62 が設けられており、その酸素濃度を表す信号をエンジン 制御用コンピュータ32に出力する。また、ディストリ

ビュータ50にはクランク軸の回転に同期してパルスを 10 発生する回転角センサ51が設けられており、そのパルス信号すなわちエンジン回転速度NEを表すエンジン回転速度信号SNEをエンジン制御用コンピュータ32およびトランスミッション制御用コンピュータ34に出力

する。

【0013】上記エンジン制御用コンピュータ32,ト ・ランスミッション制御用コンピュータ34,スロットル 制御用コンピュータ35は、何れもCPU, RAM, R OM, 入出力インタフェース回路, A/Dコンバータ等 を備えて構成されており、RAMの一時記憶機能を利用 しつつROMに予め記憶されたプログラムに従って信号 処理を行うもので、トランスミッション制御用コンピュ ータ34には、上記各信号の他、パターンセレクトスイ ッチ70から選択パターンを表すパターン信号SP、ブ レーキランプスイッチ72からブレーキが踏込み操作さ れたことを表すブレーキ信号SB、オーバードライブス イッチ74からO/D変速段までの変速許可を表すO/ D信号SO、アクセル操作量センサ76からアクセルペ ダルの操作量Acを表すアクセル操作量信号SAcがそ れぞれ供給されるようになっている。アクセル操作量信 30 号SAcはエンジン制御用コンピュータ32およびスロ ットル制御用コンピュータ35にも供給される。上記パ ターンセレクトスイッチ70は、下り坂などで自動的に エンジンブレーキを増大させる自動エンジンブレーキパ ターンを少なくとも有するとともに、動力性能を重視し た変速マップによって自動変速機78の変速制御を行う パワーパターン、燃費を重視した変速マップによって変 速制御を行うエコノミーパターンなど、予め定められた 複数の走行パターンの中から運転者が好みの走行パター ンを選択操作するものである。また、ブレーキランプス 40 イッチ72はブレーキペダルの近傍に配設され、ブレー キペダルが踏込み操作されたか否かによってON, OF Fが切り換えられるON-OFFスイッチ等により構成 されている。

【0014】自動変速機78は、例えば図3に示すようにトルクコンバータ110,第1変速機112,および第2変速機114を備えて構成されている。トルクコンバータ110のポンプ翼車は前記エンジン10のクランク軸118に連結されており、タービン翼車は入力軸120を介して第1変速機112のキャリヤ122に連結50

されている。第1変速機112は、サンギヤ124,リングギヤ126,およびキャリヤ122に回転可能に配設されてサンギヤ124,リングギヤ126と噛み合わされているプラネタリギヤ128から成る遊星歯車装置を含んで構成されており、サンギヤ124とキャリヤ122との間にはクラッチC。および一方向クラッチF。が並列に設けられ、サンギヤ124とハウジング130との間にはブレーキB。が設けられている。

【0015】第2変速機114は、サンギヤ132, -対のリングギヤ134,136,キャリヤ138に回転 可能に配設されてサンギヤ132, リングギヤ134と 噛み合わされているプラネタリギヤ140, およびキャ リヤ142に回転可能に配設されてサンギヤ132, リ ングギヤ136と噛み合わされているプラネタリギヤ1 4.4とから成る複合型の遊星歯車装置を含んで構成され ており、リングギヤ136と前記第1変速機112のリ ングギヤ126との間にはクラッチC」が設けられ、サ ンギヤ132とリングギヤ126との間にはクラッチC 2 が設けられ、サンギヤ132とハウジング130との 間にはブレーキB、と、直列に配設された一方向クラッ チF、およびブレーキB、とが並列に設けられ、キャリ ヤ138とハウジング130との間にはブレーキB, お よび一方向クラッチF、が並列に設けられている。ま た、リングギヤ134およびキャリヤ142は出力軸1 46に一体的に連結されており、その出力軸146は差 動歯車装置等を介して駆動輪に連結されている。

【0016】上記クラッチC。~C2 およびブレーキB 。~B」(以下、特に区別しない場合にはクラッチC, ブレーキBという) は、多板式のクラッチやバンドブレ ーキなど油圧アクチュエータによって係合制御される油 圧式摩擦係合装置であり、その油圧アクチュエータに は、油圧制御回路150から作動油が供給されるように なっている。油圧制御回路150は多数の切換バルブ等 を備えており、トランスミッション制御用コンピュータ 34からの信号に従ってソレノイドS1, S2, および S3の励磁、非励磁がそれぞれ切り換えられることによ り、油圧回路が切り換えられて上記クラッチCおよびブ レーキBが選択的に係合制御され、図4に示されている ように前進4段のうちの何れかの変速段が成立させられ る。かかる図4におけるソレノイドの欄の「〇」印は励 磁を意味し、クラッチおよびブレーキの欄の「○」印は 係合を意味する。シフトポジションの「D」、「S」、 「L」は運転席のシフトレバーの操作レンジであり、 「D(ドライブ)」レンジでは1stからO/Dまでの 4段で変速制御が行われ、「S (セカンド)」レンジで は1stおよび2ndの2段で変速制御が行われ、「L (ロー)」レンジでは1 s t 変速段に固定される。変速 比(入力軸120の回転速度/出力軸146の回転速 度) は、1 s t で最も大きく、2 n d, 3 r d, O/D となるに従って小さくなり、3rdの変速比は1.0で

40

3 -

ある。また、「D」レンジでは、3rdおよびO/Dでエンジンプレーキが作用し、1stおよび2ndでは一方向クラッチ F_2 , F_1 の作用によりエンジンプレーキが効かないが、括弧書きで示されている(1st), (2nd) では、それぞれソレノイドS3が励磁される

(2nd)では、それぞれソレノイドS3が励磁されることによりブレーキB,,B,が係合させられてエンジンブレーキが作用するようになる。「S」レンジの2ndおよび「L」レンジの1stでもエンジンブレーキが作用するようになっている。なお、図示は省略するが、シフトレバーが「R(リバース)」レンジへ操作される10と、油圧制御回路150のマニュアルシフトバルブが切り換えられて後進変速段が成立させられる。

【0017】かかる自動変速機78には、一対の回転速 度センサ80および82が配設されている。回転速度セ ンサ80は入力軸120すなわちトルクコンバータ11 0のタービン翼車の回転速度N₁を検出するもので、回 転速度センサ82は出力軸146の回転速度N。を検出 するものであり、それぞれその回転速度N_t , N。を表 す回転速度信号SN_r, SN_oをトランスミッション制 御用コンピュータ34に出力する。また、油圧制御回路 150にはニュートラルスタートスイッチ84が配設さ れており、シフトレバー操作によって切り換えられるマ ニュアルシフトバルブの位置から前記「D」、「S」、 「L」、「R」等のシフトレンジを検出して、そのシフ トレンジを表すシフトレンジ信号SRをトランスミッシ ョン制御用コンピュータ34に出力する。油圧制御回路 150にはまた、作動油の油温 (A/T油温) THOを 検出する油温センサ86が設けられ、そのA/T油温T HOを表す油温信号STHOをトランスミッション制御 用コンピュータ34に出力するようになっている。

【0018】なお、上記制御用コンピュータ32,34,35間では必要な情報が授受されるようになっており、前記スロットル弁開度信号SAでは、少なくとも信号SNE,アクセル操作量信号SAでは、少なくとも何れかの制御用コンピュータ32,34,または35に供給されるようになっておれば良い。また、例えばステアリングホイールの操舵角、路面の勾配、排気温度など、自動車の運転状態を表す他の種々の信号を取り込んで、エンジン制御や自動変速機78の変速制御,スロットル制御に利用することも可能である。

【0019】そして、上記エンジン制御用コンピュータ32は、前記吸入空気量やスロットル弁開度 θ , エンジン回転速度 NE, エンジン10の冷却水温度, 吸入空気温度, 排気通路56内の酸素濃度, アクセル操作量 Acなどに応じて、例えば必要なエンジン出力を確保しつつ燃費や有害排出ガスを低減するように予め定められたデータマップや演算式などに基づいて、前記燃料噴射弁30による燃料ガスの噴射量や噴射タイミング、イグナイタ48による点火時期、アイドル回転数制御弁38によるアイドル回転数、および可変バルブタイミング機構に50

よる吸排気弁28,42の開閉タイミングなどを制御す る。トランスミッション制御用コンピュータ34は、ス ロットル弁開度 θ , エンジン回転速度 NE, パターン信 号SPが表す選択パターン、ブレーキ信号SBが表すブ レーキ操作の有無、O/D信号SOが表すO/D変速段 への変速の可否,アクセル操作量Ac,自動変速機78 の出力軸回転速度N。などに基づいて、ソレノイドS 1, S2, およびS3の励磁, 非励磁をそれぞれ切り換 えることにより自動変速機78の変速段を切換制御す る。トランスミッション制御用コンピュータ34はま た、トルクコンバータ110のロックアップクラッチに ついても、油圧制御回路150に設けられた図示しない ソレノイドをデューティ制御することにより、完全係合 かスリップ状態か解放かを切り換えるようになっている とともに、スロットル弁20のスロットル弁開度θをア クセル操作量Acに応じて制御したり、アクセル操作量 Α c が零の場合にスロットル弁開度 θ を調整してエンジ ンプレーキ力を制御したりするため、スロットル制御用 コンピュータ35にスロットル指令信号SQを出力する ようになっている。スロットル制御用コンピュータ35 は、基本的に上記スロットル指令信号SQに従ってスロ ットル弁開度 θ を制御するためのスロットル制御信号D TAを出力するようになっている。

【0020】以下、上記トランスミッション制御用コンピュータ34による変速制御およびスロットル制御について、図5~図9のフローチャートを参照しつつ具体的に説明する。図5および図6のフローチャートは自動変速機78の変速段を切り換える変速制御に関するもので、図7~図9のフローチャートはスロットル制御に関するものである。なお、以下の制御は、前進4段で変速を行う「D(ドライブ)」レンジが選択されている場合のものであり、8~32msec程度のサイクルタイムで繰り返し実行される。

【0021】図5のステップS1以下は、自動変速機78の変速段を切り換えるか否かの変速判断を行う部分で、ステップS40がNOの場合、すなわちフラグF3が「1」でない場合に実行される。フラグF3は、図7のステップSS1~SS5の条件を総て満足して自動エンジンブレーキ制御が実行される場合に図8のステップSS14またはSS19において「1」とされ、ステップSS1~SS5の条件の何れか1つでも満たさない場合にはステップSS6において「0」とされるもので、ステップS1以下は自動エンジンブレーキ制御を行っていない通常の変速制御の場合に実行される。

【0022】ステップS1では、前記O/D信号SOに基づいてO/D変速段までの変速が可能か否かを判断し、O/D信号SOがOFFすなわちO/D変速段が禁止されている場合には、ステップS2において現在O/D変速段か否かを判断する。現在の変速段は、前記ソレノイドS1、S2、S3を励磁する励磁信号の出力状態

によって判断されるようになっている。ここで、現在O / D変速段であることは、O / D変速段で走行中にオーバードライブスイッチ74がOFF操作されたことを意味し、この場合にはステップS14においてフラグF2を「1」とした後、ステップS15において次変速段として「3 r d」を設定する。上記ステップS1の判断がNOすなわちO / D変速段が許容されている場合、或いはステップS1の判断がYESであっても現在O / D変速段でなくステップS2の判断がNOで且つ現在3 r dでもなくステップS3の判断がNOの場合には、続いて10ステップS4を実行する。ステップS4では、現在の変速段がO / D変速段であるか否かを判断し、O / D変速段でない場合には、ステップS5以下を実行してアップシフトを行うか否かを判断する。

【0023】ステップS5では、予め定められたアップ シフトマップをサーチし、シフトアップ車速Vuを求め る。アップシフトマップは、図10において実線で示さ れているように、アクセル操作量Acおよび車速Vに基 づいて変速の種類毎に予め定められており、アクセル操 作量Acが小さく車速Vが大きくなる程高速段側へアッ 20 プシフトするようになっている。シフトアップ車速Vu は、アクセル操作量Acに基づいてアップシフトマップ に従って求められ、次のステップS6において、前記回 転速度信号SN。が表す出力軸回転速度N。に対応する 現在の車速Vと上記シフトアップ車速Vuとを比較し、 アップシフトを行うか否かを判断する。すなわち、V≦ Vuであればアップシフトを行う必要はなく、ステップ S8において現在の変速段が1stであるか否かを判断 し、1 s t であればステップS9においてフラグF1を 「0」として一連の変速判断を終了するが、V>Vuの 30 場合には、ステップS7においてフラグF1を「1」と した後、ステップS15において次変速段として現在の 変速段よりも高速段側の変速段を設定する。この場合 に、現在の変速段が例えば2ndであっても、3rdへ の変速判断が為された後実際に3rdへの変速段の切換 えが行われる前にアクセル操作量Acが急激に小さくな るなどして「3→O/D」アップシフト線を超えた場合 には、O/D変速段が設定される。ステップS5では現 在のアクセル操作量Acから総てのアップシフト線に関 するシフトアップ車速 Vuを求め、ステップ S6ではそ 40 の各々のシフトアップ車速Vuと現在の車速Vとを比較 してアップシフトの変速判断を行うのである。

【0024】前記ステップS3の判断がYESの場合、ステップS4の判断がYESの場合、或いはステップS8の判断がNOの場合には、ステップS10以下を実行してダウンシフトを行うか否かを判断する。ステップS10では、予め定められたダウンシフトマップをサーチし、シフトダウン車速Vdを求める。ダウンシフトマップは、図10において破線で示されているように、アクセル操作量Acおよび車速Vに基づいて変速の種類毎に50

予め定められており、アクセル操作量Acが大きく車速 Vが小さくなる程低速段側へダウンシフトするようにな っている。シフトダウン車速Vdは、アクセル操作量A cに基づいてダウンシフトマップに従って求められ、次 のステップS11において、出力軸回転速度N。に対応 する現在の車速Vと上記シフトダウン車速Vdとを比較 し、ダウンシフトを行うか否かを判断する。すなわち、 V>Vdであればダウンシフトを行う必要はなく、ステ ップS13においてフラグF2を「0」として一連の変 速判断を終了するが、V≦Vdの場合には、ステップS 12においてフラグF2を「1」とした後、ステップS 15において次変速段として現在の変速段よりも低速段 側の変速段を設定する。この場合に、現在の変速段が例 えばO/Dであっても、3rdへの変速判断が為された 後実際に3rdへの変速段の切換えが行われる前にアク セル操作量Acが急激に大きくなるなどして「2←3」 ダウンシフト線を超えた場合には、2 n d 変速段が設定 される。ステップS10では現在のアクセル操作量Ac から総てのダウンシフト線に関するシフトダウン車速V dを求め、ステップS11ではその各々のシフトダウン 車速Vdと現在の車速Vとを比較してダウンシフトの変 速判断を行うのである。

【0025】前記ステップS40がYESの場合、すな わち自動エンジンブレーキ制御が実行されている場合に は、ステップS40に続いてステップS41を実行し、 フラグF5が「O」か否かを判断する。フラグF5は、 図7のステップSS1~SS5の条件を総て満足して自 動エンジンブレーキ制御が実行され、且つブレーキが踏 み込まれている場合に、図8のステップSS23におい て「1」とされ、そうでない場合にはステップSS6ま たはSS12において「O」とされるもので、フラグF 5 = 0 の場合にはステップS42を実行し、フラグF5 = 1 の場合にはステップS 4 5 を実行する。ブレーキ踏 込み時に実行されるステップS45では、予め定められ たエンジンブレーキ時のダウンシフトマップをサーチ し、エンジンブレーキ時のシフトダウン車速Vedを求 める。このエンジンブレーキ時のダウンシフトマップ は、前記図10において破線で示されている通常のダウ ンシフトマップと同様に、アクセル操作量Acおよび車 速Vに基づいて変速の種類毎に予め定められているが、 通常のダウンシフトマップよりも高車速側へずれていて ダウンシフトし易くなっている。シフトダウン車速Ve dは、アクセル操作量Acに基づいてそのエンジンブレ ーキ時のダウンシフトマップに従って求められ、次のス テップS46において、出力軸回転速度N。に対応する 現在の車速Vと上記シフトダウン車速Vedとを比較 し、ダウンシフトを行うか否かを判断する。すなわち、 V>Vedであればダウンシフトを行う必要はなく、ス テップS44においてフラグF2を「O」として変速判 断を終了するが、V≦Vedの場合には、ステップS4

12

7においてフラグF2を「1」とした後、ステップS48において次変速段として現在の変速段よりも低速段側の変速段を設定する。ここで設定する変速段はエンジンブレーキが作用するもので、2ndまたは1stでは図4において括弧付きで示されている変速段が設定される。この場合に、現在の変速段が例えば〇/Dであっても、3rdへの変速判断が為された後実際に3rdへの変速段の切換えが行われる前に車速Vが急激に減少して「2←3」ダウンシフト線を超えた場合には、2nd変速段が設定される。ステップS45では現在のアクセル 10操作量Acから総てのダウンシフト線に関するシフトダウン車速Vedを求め、ステップS46ではその各々のシフトダウン車速Vedと現在の車速Vとを比較してダウンシフトの変速判断を行うのである。

【0026】ブレーキが踏込み操作されていない場合に実行されるステップS42では、フラグF4が「1」か否かを判断する。フラグF4は、自動エンジンブレーキ制御においてエンジンブレーキ力を増大するためにダウンシフトを行う場合に図9のステップR11で「1」とされ、そのダウンシフトの変速出力が為された場合に図206のステップS31で「0」とされるもので、F4=0であればステップS44においてフラグF2を「0」として変速判断を終了し、F4=1であればステップS43を実行する。ステップS43では、次変速段としてエンジンブレーキが作用する次の低速段、すなわち2ndまたは1stの場合には図4において括弧付きで示されている変速段を設定する。

【0027】そして、上記ステップS15, S43, ま たはS48において次変速段が設定されると、ステップ S16において変速タイミング時間T1が設定される。 この変速タイミング時間T1は、変速判断が為された後 実際に変速段を切り換えるために変速出力を行う (ステ ップS30)までの遅れ時間で、短時間で複数段の変速 が行われること(多重変速)を防止するとともに、下り 坂でエンジンブレーキを効かせるためにアクセルペダル が速やかに放された場合にO/D変速段へのアップシフ ト判断が為されても、実際にアップシフトを行う前にア クセル操作量Acが略零となった時には、O/D変速段 へのアップシフトを禁止するために設けられたもので、 予め一定値が設定されても良いが、アップシフトかダウ 40 ンシフトか、或いは自動エンジンブレーキ制御における ダウンシフトか等の変速の種類に応じてそれぞれ異なる 時間が設定されるようにしても良い。また、変速判断時 のアクセル操作量Acや車速V、変速段などに応じてマ ップや演算式等により設定されるようにすることもでき る。

【0028】次に、実際に変速段を切り換える図6のフローチャートについて説明する。かかる図6は、図5の変速判断に従ってアップシフトおよびエンジンブレーキカを増大するためのダウンシフトを実行する部分で、ス 50

テップS20では前記フラグF1が「1」か否か、すなわちアップシフトの変速判断が為されたか否かを判断する。フラグF1が「1」の場合にはステップS21以下の各ステップを実行するが、そうでない場合にはステップS33を実行する。ステップS33ではフラグF4が「1」か否か、すなわちエンジンブレーキ力増大のためのダウンシフトか否かを判断し、フラグF4が「1」の場合にはステップS21以下の各ステップを実行するが、そうでない場合には直ちにステップS32を実行し、タイマTaをリセットして終了する。

【0029】ステップS21ではシフトレンジ信号SR が表すシフトレンジが「D (ドライブ)」であるか否か を判断し、ステップS22では前記パターン信号SPが 表す走行パターンが「自動エンジンプレーキパターン」 であるか否かを判断し、ステップS23では回転速度信 号SN。が表す出力軸回転速度N。に対応する車速Vが 予め定められた下限車速V1より大きいか否かを判断 し、ステップS24では上記車速Vが予め定められた上 限車速V2以下か否かを判断し、ステップS25ではア クセルがOFF すなわちアクセル操作量信号SAc が表 すアクセル操作量Acが略零か否か、具体的には検出誤 差などを考慮して1.5%程度以下か否かを判断し、ス テップS26では前記ステップS15で設定された次変 速段がO/D変速段か否かを判断する。上記下限車速V 1および上限車速V2は、エンジンブレーキのための特 別な制御を行う車速範囲を定めたもので、下限車速 V1 は例えば20km/h程度に設定され、上限車速V2は 例えば110km/h程度に設定される。そして、上記 ステップS21~S26のうち1つでもNOの場合に は、ステップS28において、前記ステップS15で設 定された次変速段のステップS27による変更を無しと するが、ステップS21~S26の判断が総てYESの 場合には、ステップS27において次変速段を「3r d」に変更する。なお、上記ステップS26は、ステッ プS15で設定された次変速段がO/Dか否かを判断す るもので、ステップS27で次変速段がO/Dから3r dに変更された後のサイクルでも、ステップS26の判 断はYESとなる。

【0030】ステップS29では、タイマTaの計時内容が前記変速タイミング時間T1以上か否かを判断する。変速タイミング時間T1となるまでは上記ステップS20以下を繰り返すが、変速タイミング時間T1に達するとステップS30を実行し、前記ソレノイドS1,S2,およびS3の励磁,非励磁を切り換えて自動変速機78の変速段を前記ステップS15またはS43で設定された次変速段、或いはステップS27で変更された3rd変速段に切り換える。その後、ステップS31においてフラグF1を「0」とするとともにフラグF4を「0」とし、ステップS32においてタイマTaをリセットする。このタイマTaは、アップシフト判断が為さ

れてフラグF1が「1」とされたか、或いはエンジンブレーキ力を増大するためのダウンシフト判断が為されてフラグF4が「1」とされた後の経過時間を計測するものである。

【0031】ここで、前記ステップS6においてO/D 変速段へのアップシフト判断が為されても、ステップS 30において実際に変速段が切り換えられるまでの間、 すなわち変速判断が為されてから変速タイミング時間T 1が経過するまでの間に、アクセルOFFを含むステッ プS21~S26の条件を総て満足した場合には、次変 10 速段が3rdに変更されるため、下り坂などでこれ以上 の増速を嫌って運転者がアクセルを放した場合には、ア クセル操作量A c の減少に伴ってアップシフトの変速判 断が為されてもO/D変速段への実際の変速が防止さ れ、O/D変速段への変速に伴うエンジンブレーキカの 低下が良好に回避される。例えば、図10の点Aの状態 で2nd走行の場合に運転者がアクセルを放すと、「2 →3」アップシフト線および「3→O/D」アップシフ ト線をよぎってアクセル操作量Acは零となるため、ス テップS6では最終的に2ndからO/Dへの変速判断 20 が為されるとともに、ステップS15では次変速段とし てO/D変速段が設定されるが、「2→3」アップシフ ト判断が為されてから変速タイミング時間T1を経過す る前にアクセル操作量Acが零になると、「3→O/ D」アップシフト線をよぎって次変速段がO/Dとなっ ても、ステップS27において次変速段が3rdに変更 されるため、O/D変速段までアップシフトされること はないのである。

【0032】なお、アクセルが一旦OFFとなっても、変速タイミング時間T1に達する前に再び踏込み操作さ 30 れた場合には、ステップS25の判断がNOとなり、ステップS28において次変速段がステップS15で設定されたO/Dとされるが、このようにアクセルが踏込み操作される場合には、運転者はそれ程エンジンブレーキ力を必要としているわけではないので、O/D変速段までアップシフトしても差支えない。ステップS29の判断をステップS20とS21との間に挿入し、変速タイミング時間T1を経過した時の運転状態に基づいてステップS21以下の判断を実行し、変速段の切換えが行われるようにしても良い。 40

【0033】また、アクセルの戻し速度が比較的遅く、変速タイミング時間T1内にアクセルOFFとならない場合にも、ステップS15で設定された通りの変速が実行されるが、この場合も運転者はそれ程エンジンブレーキ力を必要としていないと考えられるので、O/D変速段までアップシフトしても問題はない。言い換えれば、運転者がエンジンブレーキ力を必要とする場合には、アクセルペダルを速やかに放すようにすれば良く、エンジンブレーキ力をそれ程必要としない惰性走行等を希望する場合にはアクセルペダルをゆっくりと放せば良いので 50

ある。

【0034】次に、図7~図9のスロットル制御につい て説明すると、先ず、図7のステップSS1~SS5に おいてシフトレンジ、走行パターン、車速V、およびア クセル操作量Acに関し前記ステップS21~S25と 同じ判断を行い、総ての条件を満たす場合にはステップ SS8以下の自動エンジンブレーキ制御を実行する。本 実施例ではこれ等のステップSS1~SS5が所定の走 行制御条件に相当する。そして、それ等のステップSS 1~SS5の判断が何れか1つでもNOの場合には、図 8のステップSS6においてフラグF3、フラグF5、 およびフラグF7をそれぞれ「O」とし、ステップSS 7において通常のスロットル制御を行う。ステップSS 7の通常のスロットル制御は、アクセル操作量信号SA cが表すアクセル操作量Acに基づいて、予め定められ たマップまたは演算式からスロットル弁開度TA (A c)を求め、そのスロットル弁開度TA(Ac)を目標 スロットル弁開度TA* に設定するとともに、その目標 スロットル弁開度TA*を表すスロットル指令信号SQ をスロットル制御用コンピュータ35に出力する。スロ ットル制御用コンピュータ35は、フィードバック制御 等によりスロットル弁20の実際のスロットル弁開度 θ を上記スロットル指令信号SQが表す目標スロットル弁 開度TA'、すなわちTA(Ac)と一致させるよう に、スロットル制御信号DTAをスロットル弁20に出 力する。

【0035】上記ステップSS1~SS5の条件を総て 満足する場合に実行するステップSSSでは、フラグF 3が「1」であるか否かを判断するが、このフラグF3 は前記ステップSS6において「0」とされるため、ス テップSS8が最初に実行される時には「0」であり、 続いてステップSS10を実行し、その時の車速Vを目 標車速Vmに設定する。フラグF3は、図8のステップ SS14またはSS19において「1」とされるため、 以後のサイクルではステップSS8の判断はYESとな り、ステップSS9を実行する。ステップSS9では、 目標車速Vmから予め定められた一定値Vfを差し引い た車速 (Vm-Vf) とその時の車速 Vとを比較し、V -> (Vm-Vf) であれば図8のステップSS11以下 40 を実行するが、V≤ (Vm-Vf) であれば再びステッ プSS10を実行し、目標車速Vmをその時の車速Vに 変更した後ステップSS11以下を実行する。上記一定 値Vfは、図9のステップR4およびR6におけるスロ ットル弁開度 θ のフィードバック制御による車速 V の変 動を考慮して、そのスロットル制御に伴う車速Vの変動 によってはステップSS9の判断がNOとなることはな いが、ブレーキの踏込み操作によって車速Vが比較的大 きく低下した場合にはステップSS9の判断がNOとな り、ステップSS10で目標車速Vmが変更されるよう に定められている。

【0036】図8のステップSS11では、前記ブレー キ信号SBに基づいてブレーキが踏込み操作されている か否かを判断し、ブレーキOFFすなわち踏込み操作さ れていない場合にはステップSS12以下を実行する が、運転者が更に減速を希望してブレーキが踏込み操作 されるとステップSS11の判断はNOとなり、ステッ プSS22およびSS23を実行する。ステップSS2 2では、エンジンブレーキ力を増大させるために目標ス ロットル弁開度TA* をOとし、その目標スロットル弁 開度TA*を表すスロットル指令信号SQをスロットル 10 制御用コンピュータ35に出力することにより、スロッ トル弁20を全閉とする。また、ステップSS23では フラグF5を「1」とし、前記図5のステップS45以 下が実行されるようにする。自動エンジンブレーキ制御 の開始当初、すなわちアクセルOFFとなった最初のサ イクルでは通常プレーキOFFであり、ステップSS1 1の判断はYESとなってステップSS14またはSS

19においてフラグF3が「1」とされ、前記図5にお

いてはステップS41以下のエンジンブレーキ時の各ス

テップが実行される。

【0037】ブレーキOFF時に実行するステップSS 12ではフラグF5を「O」とし、ステップSS13で はフラグF1が「1」か否か、すなわち前記ステップS 6 でアップシフトの変速判断が為されたか否かを判断す る。フラグF1=1の場合には、ステップSS14にお いてフラグF3を「1」とした後、ステップSS15に おいて、前記ステップSS7と同様の通常のスロットル 制御を行う。また、アップシフトの変速判断が為されて いない場合や、アップシフトの変速出力が為されて前記 合には、ステップSS13の判断はNOとなり、ステッ プSS16においてフラグF6が「0」か否かを判断す る。フラグF6は、エンジンプレーキ力を増大するため にダウンシフトを行う際に図9のステップR11におい て「1」とされるもので、フラグF6=0の場合には、 ステップSS17においてフラグF3が既に「1」であ るか否かを判断する。

【0038】自動エンジンブレーキ制御の最初のサイク ルでフラグF3が「1」でなく、ステップSS17の判 断がNOの場合には、ステップSS19においてフラグ 40 F3を「1」とした後ステップSS20を実行し、前記 ステップSS7と同様の通常のスロットル制御を行う。 また、フラグF3=1の場合には、ステップSS18に おいて変速中でないか否かを、例えば次式(2)を満足 するか否かによって判断する。すなわち、前記図6のス テップS30で変速出力が為されてソレノイドS1, S 2, S3の励磁, 非励磁が切り換えられると、自動変速 機78のクラッチCやプレーキBに滑りが生じ始め、タ

ービン回転速度N₁ および出力軸回転速度N₂ の回転速 度比が変速後、すなわち変速出力後の現在の変速段の変 速比iと略一致することにより変速は終了するため、そ れ等の回転速度Nr,,No,および現変速段の変速比i が次式(2)を満足する場合には変速中ではなく、次式 (2)を満足しない場合には変速中である。そして、ス テップSS18の判断がYESの場合、すなわち変速中 でない場合にはステップSS21の自動エンジンブレー キスロットル処理ルーチンを実行するが、変速中の場合 にはステップSS20を実行する。なお、上記(2)式 は、回転速度N₁, N₂の検出誤差等を考慮して所定の 幅を持って満足するように定められている。また、エン ジンブレーキ力を増大するためのダウンシフト時には、 ステップSS16に続いてステップSS24以下が実行 されるため、上記ステップSS18では実質的にアップ シフト時の変速中か否かが判断される。

16

[0039]

【数2】

20

 $N_1 = N_0 \times i$ $\cdot \cdot \cdot (2)$

【0040】ステップSS21の自動エンジンブレーキ スロットル処理ルーチンは、実際の車速 V が前記図 7 の ステップSS10で設定された目標車速Vmと略一致す るようにスロットル弁開度 θ をフィードバック制御する もので、具体的には図9のフローチャートに従って実行 される。かかる図9のステップR1では、スロットル弁 開度 θ が予め定められた判断値 θ 1より小さいか否かを 判断する。判断値θ1は1.5%程度以下の小さな値 で、スロットル弁20が略全閉であることを表すアイド ル信号によって判断する。そして、 *θ* ≥ *θ* 1 の場合、す 図6のステップS31でフラグF1が「0」とされた場 30 なわちスロットル弁20を閉じることによりエンジンブ レーキ力を増大させることができる場合には、ステップ R2でタイマTcをリセットするとともにステップR3 でフラグF 7を「1」とした後、ステップR 4を実行す る。ステップR4においては、目標車速Vmと現在の車 速Vとの偏差に応じて、車速Vを目標車速Vmと略一致 させるためのスロットル弁開度TA1 (%) をフィード バック制御の演算式に従って算出する。

【0041】上記スロットル弁開度TA1は、次式

(3) に示すように、現在すなわち前回のサイクル時の 目標スロットル弁開度TA°に調整量ATAを加えるこ とにより求められ、その調整量△TAは、次式 (4) に 示すPID (比例積分微分) 動作によるフィードバック 制御式に従って算出される。

[0042]

【数3】

 $TA1 = TA^{\bullet} + \Delta TA$ $\cdot \cdot \cdot (3)$

[0043]

【数4】

$$\Delta T A = B \times f(A) \times \left(L \times f(SPD) + M \times \frac{d}{dt} f(SPD) + K \times \left(f(SPD) \right) \right)$$

【0044】かかる(4)式の中括弧内における第1項 乃至第3項はそれぞれ比例動作項、微分動作項、および 積分動作項であり、各項中のf(SPD)は、目標車速Vm から現在の車速Vを差し引いた偏差(Vm-V)であ る。各項の比例定数 L, M, Kおよび比例定数 Bは、エ ンジン回転速度NEが高回転領域で、スロットル弁開度 TAが略最大開度で、且つ変速段がO/Dである場合に 最も適したフィードバック制御特性が得られるように、 実験等により予め求められた一定値が設定されている。 また、f(A) は比例定数Bに乗算される補正係数で、本 実施例ではエンジン回転速度NEの高低やスロットル弁 開度 θ の大小、および変速段の種類に拘らず常に好適な フィードバック制御が為されるように、それ等エンジン 回転速度NE, スロットル弁開度 θ , および変速段の種 20 類に基づいて、例えば図11のフローチャートに従って 算出される。

【0045】図11のステップSH1では、例えば図1 2に示す予め定められたデータマップからエンジン回転 速度NEに基づいて第1補正係数f(NE)を算出する。こ の第 1 補正係数 f(NE) は、スロットル弁開度 θ の変化に 対するエンジン出力トルク更には駆動力の変化量がエン ジン回転速度NEの高低によって相違するため、そのエ ンジン回転速度NEの高低に拘らず略一定のフィードバ ック制御特性が得られるようにするためのものである。 図12のグラフは、図17に示すようなエンジン出力特 性に基づいて、同程度のエンジン出力トルク変化が得ら れるスロットル変化量を、前記フィードバック制御式 (4) の各比例定数B等を設定する際の基礎とされた最 高回転速度NEmax の場合を1.0として求めたもの で、その最高回転速度NEmax からエンジン回転速度N Eが低くなるに従って第1補正係数f(NE)は小さくな り、アイドル回転速度NEidl で最小となる。すなわ ち、本実施例のエンジン10は、エンジン回転速度NE が小さい程、少ないスロットル弁開度変化で大きな出力 40 ル弁開度TA1を算出する。 トルク変化を生じるのである。

【0046】続くステップSH2では、例えば図13に示す予め定められたデータマップからスロットル弁開度 θ に基づいて第2補正係数 $f(\theta)$ を算出する。この第2補正係数 $f(\theta)$ は、スロットル弁開度 θ の変化に対するエンジン出力トルク更には駆動力の変化量がスロットル弁開度 θ の大きさによって相違するため、そのスロットル弁開度 θ の大きさに拘らず略一定のフィードバック制御特性が得られるようにするためのものである。図13のグラフは、図17に示すようなエンジン出力特性50

に基づいて、同程度のエンジン出力トルク変化が得られるスロットル変化量を、前記フィードバック制御式

(4) の各比例定数 B等を設定する際の基礎とされた最大開度 θ max の場合を 1. 0として求めたもので、その最大開度 θ max からスロットル弁開度 θ が小さくなるに従って第 2 補正係数 $f(\theta)$ は小さくなる。すなわち、本実施例のエンジン 1 0 は、スロットル弁開度 θ が小さい程、少ないスロットル弁開度変化で大きな出力トルク変化を生じるのである。

【0047】また、次のステップSH3では、例えば図 14に示す予め定められたデータマップから現在の変速 段に基づいて第3補正係数f(S)を求める。この第3補 正係数 f (S) は、スロットル弁開度 θ の変化すなわちエ ンジン10の出力トルク変化に対する駆動力の変化量が 自動変速機78の変速段の種類によって相違するため、 その変速段の種類に拘らず略一定のフィードバック制御 特性が得られるようにするためのものである。図14の データマップは、同程度の駆動力変化が得られるスロッ トル変化量を、前記フィードバック制御式 (4) の各比 例定数B等を設定する際の基礎とされたO/D変速段の 場合を1.0として求めたもので、1st変速段の変速 比 i , 、 2 n d 変速段の変速比 i ₂ 、 3 r d 変速段の変 速比 i 3、O/D変速段の変速比 i 。に基づいて各変速 段毎に定められており、低速段側程第3補正係数f(S) は小さくなる。すなわち、変速比が大きい低速段側程、 少ないスロットル弁開度変化で大きな駆動力変化が生じ るのである。

【0048】そして、続くステップSH4において、上記 f(NE)、 $f(\theta)$ 、f(S) をすべて積算して補正係数 f(A) を算出し、ステップSH5で目標車速Vmに対する現在の車速Vの偏差 f(SPD) = (Vm-V) を求める。また、ステップSH6において前記(4)式により調整量 ΔTA を求め、ステップSH7においてスロットル弁開度TA1を算出する。

【0049】図9に戻って、次のステップR5では、現在の変速段および目標車速Vmに基づいて、平坦地走行であれば目標車速Vmを維持できるスロットル弁開度、すなわち走行抵抗を見込んだ駆動力が零となるスロットル弁開度TAm(%)を、例えば図15に示されているような予め記憶されたデータマップからマップ補間により算出し、上記スロットル弁開度TA1がスロットル弁開度TAmよりも小さいか否かを判断する。上記図15のデータマップは、予め実験的に求められた図16に示すようなデータに基づいて、駆動力が走行抵抗と一致す

るスロットル弁開度を変速段および車速毎に求めたもの である。図16のデータは、例えば図17に示す出力特 性を有するエンジンを備えた車両において、自動変速機 78の変速段がO/D(トータルギヤレシオ=2.89 05)、ギヤ伝達効率が0.855、タイヤ有効半径が 0. 306mの場合のもので、例えば車速が80km/ hの場合のスロットル弁開度TAm(%)は、平坦地に おける走行抵抗と一致する点 B のスロットル弁開度 (角 度)が約7.4°であるから、これを全開の80°に対 して%に換算すると、(7. 4/80)×100=9. 3となる。すなわち、図15のデータマップにおいて、 O/D変速段で車速80km/hの場合のスロットル弁 開度TA45は、具体的には9.3%であり、このように してO/D変速段における各車速のスロットル弁開度T A., ~ T A., は求められている。 3 r d 変速段およびエ ンジンプレーキが作用する2nd変速段, 1st変速段 についても、上記O/D変速段の場合と同様にしてスロ ットル弁開度TA₃₁~TA₃₇, TA₂₁~TA₂₇, TA₁₁ ~TAI,が求められている。このスロットル弁開度TA mは、図16のデータから明らかなように車速が大きい 20 程大きくなり、同じ車速であれば変速比が大きい低速の 変速段程大きくなる。

【0050】そして、TA1<TAmであれば、ステッ プR6においてスロットル弁開度TA1を目標スロット ル弁開度TA* に設定し、その目標スロットル弁開度T A*を表すスロットル指令信号SQをスロットル制御用 コンピュータ35に出力することにより、スロットル弁 20の実際のスロットル弁開度 θ がスロットル弁開度 Τ A1となるように制御する。これ等のステップR4,R 5, R6が繰り返し実行されることにより、車速Vが目 30 標車速Vmと略一致するようにスロットル弁開度θが速 やかに制御され、アクセルOFF時の目標車速Vmまた はブレーキ踏込み操作による車速Vの低下に伴って変更 された目標車速Vmで車両が走行するエンジンブレーキ 力が得られる。この実施例では、車速Vを目標車速Vm と略一致させるようにスロットル弁開度 θ をフィードバ ック制御しているため、路面勾配の変化に拘らず車速V が目標車速Vmと略一致するようにエンジンブレーキ力 が増減させられ、急勾配から緩い勾配となった場合にエ ンジンブレーキの効きすぎで車速Vが運転者の意に反し 40 て低下することが防止される。

【0051】一方、TA1≥TAmの場合にはステップ R5の判断はNOとなり、ステップR7においてスロッ トル弁開度TAmを目標スロットル弁開度TA* に設定 し、その目標スロットル弁開度TA°を表すスロットル 指令信号SQをスロットル制御用コンピュータ35に出 力することにより、スロットル弁20の実際のスロット ル弁開度θがスロットル弁開度TAmとなるように制御 する。これは、上記のように路面勾配の変化に拘らず車 速Vが目標車速Vmと略一致するようにエンジンブレー 50

キ力が増減させられるため、下り坂から登り坂となった 場合でもスロットル弁開度θが開かれて車速Vが目標車 速Vmに維持されるが、このようなエンジンブレーキ制 御では、運転者は登り坂では車速Vが低下するものと思 っているのが普通であり、平坦地走行であれば目標車速 Vmを維持できるスロットル弁開度TAmをフィードバ ック制御によるスロットル弁開度TA1の上限としたの である。これにより、下り坂および平坦地では目標車速 Vmが維持されるが、登り坂ではその勾配に応じて車速 Vは目標車速Vmよりも低下することとなり、運転者の 意図通りの走行制御が為されるようになる。

【0052】スロットル弁20が略全閉となり、上記ス ロットル制御ではエンジンブレーキ力を増大させること ができなくなると、前記ステップR1の判断はYESと なり、ステップR8を実行し、フラグF7が「1」であ るか否かを判断する。フラグF7が「1」でない場合、 すなわちアクセルOFF状態となった最初のサイクルで ステップR1に続いてステップR8が実行された場合に は、前記ステップR2以下を実行してタイマTcをリセ ットするとともにフラグF7を「1」とする。また、次 のステップR 9では、タイマT c の計時内容すなわちス ロットル弁20が略全閉となってからの経過時間が予め 定められた遅延時間T3を超えたか否かを判断する。遅 延時間T3は、スロットル弁20が略全閉であっても充 分なエンジンブレーキ力が得られず、前記ステップR4 ~R6によるフィードバック制御でスロットル弁20が 全閉の状態に維持されるか否かを判断するためのもの で、予め一定値が設定されても良いが変速の種類や車速 Vなどをパラメータとするデータマップやファジー推論 などによって設定されるようにしても良い。そして、T c<T3の場合は前記ステップR3以下を実行するが、 Tc≧T3である場合は続くステップR10において、 現在の変速段がエンジンブレーキ作用を得ることが可能 な最低速段、すなわちこの実施例ではソレノイドS3が 励磁された1 s t 変速段であるか否かを判断し、1 s t 変速段である場合にはダウンシフトができないので前記 ステップR 3以下の実行を繰り返す。変速段が1 s t以 外である場合にはステップR11以下を実行し、エンジ ンブレーキ力を増大させるためにダウンシフトを指示す るフラグF4を「1」とするとともに、そのダウンシフ ト時のスロットル制御を表すフラグF6を「1」とす る。フラグF4が「1」とされることにより前記図5の ステップS43が実行されるようになり、フラグF6が 「1」とされることにより前記図8のステップSS24 以下が実行されるようになる。

【0053】次のステップR12では、ダウンシフトす る変速の種類および現在の車速Vに基づいて、ダウンシ フトの変速の前後において略同じ駆動力が得られるスロ ットル弁開度TA2 (%) を、例えば図18に示されて いるような予め定められたデータマップからマップ補間

により算出する。図18のデータマップは、予め実験的 に求められた前記図16に示す駆動力データに基づい て、ダウンシフト前の変速段においてスロットル弁20 が全閉の時の駆動力(この場合には制動力として作用す る)と同じか少し小さい駆動力、言い換えればエンジン ブレーキ力が同じか少し大きくなる駆動力が、ダウンシ フト後においても得られるスロットル弁開度TA2 (%)を、変速の種類および車速毎に求めたものであ る。例えば〇/D変速段で車速が80km/hの場合の アクセルOFF時における駆動力は、図16において点 10 Cで示すように一300N程度であるから、O/D変速 段から3rd変速段へダウンシフトされる場合には、3 r dの場合の図16に相当するデータにおいて車速が8 Okm/hで上記駆動力、すなわち-300Nと同じか 少し小さい駆動力が得られるスロットル弁開度の値がス ロットル弁開度TA2となる。図18の「O/D→3r d」変速時のスロットル弁開度TA231~TA23nは、

このようにして車速V、~V。毎に定められており、 「3 r d→2 n d (S 3 O N)」変速時のスロットル弁 開度TA 221~TA 22n や、「2 n d→1 s t (S3 ON)」変速時のスロットル弁開度TA21~TA21。 も、2nd変速段,1st変速段の駆動力データを用い て上記と同様に定められている。このスロットル弁開度 TA2は、同じ変速の種類では車速が大きい程大きくな り、同じ車速であれば高速段側におけるダウンシフトの 場合より低速段側におけるダウンシフトの場合の方が大 きくなる。

【0054】また、続くステップR13では、スロット ル弁開度 θ の変更タイミング時間T2を設定する。この スロットル弁開度変更タイミング時間T2は、前記ステ 30 レーキ制御においては、ステップR4~R6で車速Vが ップS30においてダウンシフトの変速出力が為されて からスロットル弁20を開き制御するまでの遅れ時間で あり、ダウンシフトの際に解放される高速段側のクラッ チCやブレーキBに滑りが生じ始めるタイミングに合わ せてエンジン回転速度NEが上昇するように、現在のエ ンジン回転速度NEおよびA/T油温THOをパラメー タとして予め実験やシミュレーション等によって設定さ れた図19のデータマップからマップ補間により算出さ れる。この場合に、A/T油温THOが高い程作動油の 粘性抵抗は低くなり、ドレーンやサプライに要する時間 が短くなるとともに、変速出力が為されたのち高速段側 のクラッチCやブレーキBに滑りが生じ始めるまでの遅 れ時間は短くなるため、スロットル弁開度変更タイミン グ時間T2はA/T油温THOが高い程小さな値とな る。また、エンジン回転速度NEが高い程、スロットル 弁20を開き制御したのち実際にエンジン10が吹き上 がるまでの遅れ時間は長くなるため、スロットル弁開度 変更タイミング時間T2はエンジン回転速度NEが高い 程小さな値となる。

[0055]ステップR11でフラグF6が「1」とさ 50

れると、以後のサイクルでは図8におけるステップSS 16の判断がNOとなり、ステップSS24を実行す る。ステップSS24では、前記ステップS30におい てダウンシフトのための変速出力が為されて次のステッ プS31においてフラグF4が「0」とされたか否かを 判断し、F4=0となるまではステップSS25におい てタイマTbをリセットし、F4=0になるとステップ SS26以下を実行する。ステップSS25においてタ イマTbがリセットされることにより、タイマTbはフ ラグF4が「O」とされた時、言い換えればダウンシフ トの変速出力が為された時を起点として経過時間を計測 することになり、ステップSS26では、そのタイマT bの計時内容が前記スロットル弁開度変更タイミング時 間T2以上となったか否かを判断する。そして、タイマ Tbの計時内容が変更タイミング時間T2に達すると、 ステップSS27においてスロットル弁開度TA2を目 標スロットル弁開度TA'に設定し、その目標スロット ル弁開度TA*を表すスロットル指令信号SQをスロッ トル制御用コンピュータ35に出力することにより、ス ロットル弁20の実際のスロットル弁開度θがスロット ル弁開度TA2となるように制御する。また、次のステ ップSS28では、ダウンシフトの変速出力が為された 後の現在の変速段の変速比 i 、および回転速度 N₁ , N 。に基づいて前記(2)式から変速が終了したか否かを 判断し、変速が終了するとステップSS29においてフ ラグF6を「〇」とする。これにより、以後のサイクル ではステップSS16に続いてステップSS17以下が 実行されるようになる。

【0056】ここで、かかる本実施例の自動エンジンブ 目標車速Vmと一致するようにスロットル弁20をフィ ードバック制御する際に、車速の偏差f(SPD)に応じて 前記フィードバック制御式(4)に従って算出される調 整量△TAが、エンジン回転速度NEの高低、スロット ル弁開度 θ の大小、および変速段の種類に拘らず略同程 度の駆動力変化が得られるように求められた補正係数 f (A) によって補正されるため、それ等エンジン回転速度 NE等の相違に拘らず常に偏差f(SPD)に対応した駆動 力変化、すなわち偏差 f (SPD) が同じであれば略一定の 駆動力変化が得られる。これにより、制御式 (4) の比 例定数B等が設定された最適なフィードバック制御特性 が得られる走行状態時と同等のフィードバック制御特性 が、上記エンジン回転速度NE等の相違に拘らず常に得 られるようになる。

【0057】本実施例では、トランスミッション制御用 コンピュータ34による一連の信号処理のうち、ステッ プR4,R6を実行する部分が、スロットル制御用コン ピュータ35と共にスロットル制御手段を構成してお り、ステップSH1~SH6を実行する部分が補正手段 に相当する。

【0058】以上、本発明の一実施例を図面に基づいて 詳細に説明したが、本発明は他の態様で実施することも できる。

【0059】例えば、前記実施例ではエンジン回転速度 NE、スロットル弁開度 θ 、および変速段の種類に基づいて補正係数 f(A) が算出されていたが、それ等エンジン回転速度 NE、スロットル弁開度 θ 、および変速段の種類のうちの何れか 1 つ或いは 2 つが用いられるだけでも本発明の効果を得ることができる。それ等以外に、気圧など他の走行状態を考慮して補正係数 f(A) を算出することも可能である。

【0060】また、前記実施例では第1~第3補正係数がいずれも1以下の値であるとともにそれらが乗算されて補正係数f(A)が算出されていたが、第1~第3補正係数を算出するためのデータマップは、フィードバック制御式(4)の比例定数B等を設定する際の設定条件によって異なるとともに、補正係数f(A)の算出に際してファジー推論等の他の算出方法を用いることも可能である。

【0061】また、前記実施例では補正係数f(A)がフィードバック制御式 (4) に組み込まれていたが、前記 (1) 式に従って調整量 $\Delta T A b$ を算出した後、その調整量 $\Delta T A b$ に補正係数f(A) を掛算して補正するようにしても差し支えない。エンジン回転速度NE等に応じて求めた所定の補正値を調整量 $\Delta T A b$ に加算したり減算したりして補正するようにしても良い。

【0062】また、前記実施例ではPID動作でスロットル弁開度θをフィードバック制御するようになっていたが、PI動作、PD動作など他の動作でフィードバック制御を行うこともできる。

【0063】また、前記実施例ではアクセルOFF時やブレーキ解除時の車速Vがそのまま目標車速Vmとされるようになっていたが、目標車速Vmは完全にそのような車速Vと一致させる必要はなく、測定誤差等を考慮して上記車速Vに所定値を加算或いは減算するなどして目標車速Vmが設定されるようにしても良い。

【0064】また、前記実施例では車速Vの低下に伴ってステップSS9の判断がNOとなる毎にステップSS10が実行され、目標車速Vmがその時の車速Vに従って順次変更されるようになっていたが、上記ステップS40S9を省略し、ブレーキ解除時の車速Vによって目標車速Vmを変更するようにしたり、ブレーキON時に目標車速Vmを車速Vに基づいて逐次更新するようにしたりしても差支えない。

【0065】また、前記実施例ではスロットル弁開度 θ が常にスロットル制御用コンピュータ35によって制御される車両について説明したが、スロットル弁20がアクセルペダルに機械的に連結されて開閉されるとともに、アクセルOFF状態時にはスロットル弁20を自動で開閉制御する車両にも本発明は適用可能である。自動 50

変速機78の構成や変速段の数についても適宜変更できる。

【0066】また、前記実施例ではステップSS1~SSの条件を総て満たした場合にステップSS8以下の自動エンジンブレーキ制御が実行されるが、少なくともアクセルOFFを判断するステップSS5を含んでおれば他の条件は適宜変更され得、パワーパターンなど他の走行パターンが選択された場合に自動エンジンブレーキ制御を行うようにしたり、走行パターンの種類に拘らず自動エンジンブレーキ制御が実行されるようにしたりすることもできる。エンジンプレーキ制御用のスイッチを、パターンセレクトスイッチ70とは別に独立に配設することも可能である。

【0067】また、前記実施例では自動エンジンブレーキ制御を行う条件としてステップSS3およびSS4の車速制限が設けられていたが、かかる車速制限は必ずしも必須でないとともに、車速制限の範囲は適宜定められる。自動エンジンブレーキ制御を行う条件として別の条件が加えられても良い。

【0068】また、前記実施例では本発明が自動エンジンプレーキ制御に適用された場合について説明したが、 所定の車速で定速走行を行うオートクルーズ制御にも本 発明は適用され得る。自動エンジンプレーキ制御の内容 は必要に応じて適宜変更できる。

【0069】また、前記実施例ではエンジン制御用コンピュータ32,トランスミッション制御用コンピュータ34,およびスロットル制御用コンピュータ35が別体に構成されていたが、それ等を単一のコンピュータにて構成することも可能である。

0 【0070】その他一々例示はしないが、本発明は当業者の知識に基づいて種々の変更,改良を加えた態様で実施することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のクレーム対応図である。

【図2】本発明の一実施例である車両用走行制御装置を 備えた車両の自動変速機およびエンジン部分の構成を説 明する図である。

【図3】図2の自動変速機の構成を説明する図である。

【図4】図3の自動変速機の変速段とそれを成立させる ためのソレノイドの励磁、クラッチおよびブレーキの係 合作動を示す図である。

【図5】図2の自動変速機の変速段を切り換えるか否かの変速判断の作動を説明するフローチャートである。

【図6】図2の自動変速機の変速段を切り換える変速制 御の作動を説明するフローチャートである。

【図7】図8と共に図2のエンジンのスロットル弁開度 を制御する作動を説明するフローチャートである。

【図8】図7と共に図2のエンジンのスロットル弁開度 を制御する作動を説明するフローチャートである。

【図9】図8の自動エンジンプレーキスロットル処理ル

ーチンの内容を説明するフローチャートである。

【図10】図2の自動変速機の変速段を切り換える変速 マップの一例である。

25

【図11】図9のステップR4においてスロットル弁開 度TA1を算出するためのフローチャートである。

【図12】図11のステップSH1で第1補正係数を求 める際に用いられるデータマップの一例である。

【図13】図11のステップSH2で第2補正係数を求 める際に用いられるデータマップの一例である。

【図14】図11のステップSH3で第3補正係数を求 10 34:トランスミッション制御用コンピュータ める際に用いられるデータマップの一例である。

【図15】図9のステップR5においてスロットル弁開 度TAmを求める際に用いられるデータマップの一例で ある。

【図16】図15のデータマップを作成するための基本 データである。

【図17】図16の基本データを得るために用いたエン ジンの出力特性を示すデータである。

【図18】図9のステップR12においてスロットル弁 開度TA2を求める際に用いられるデータマップの一例 である。

【図19】図9のステップR13においてスロットル弁 開度変更タイミング時間T2を求める際に用いられるデ ータマップの一例である。

【符号の説明】

10:エンジン

20:スロットル弁

35:スロットル制御用コンピュータ

78:自動変速機

V:車速

Vm:目標車速

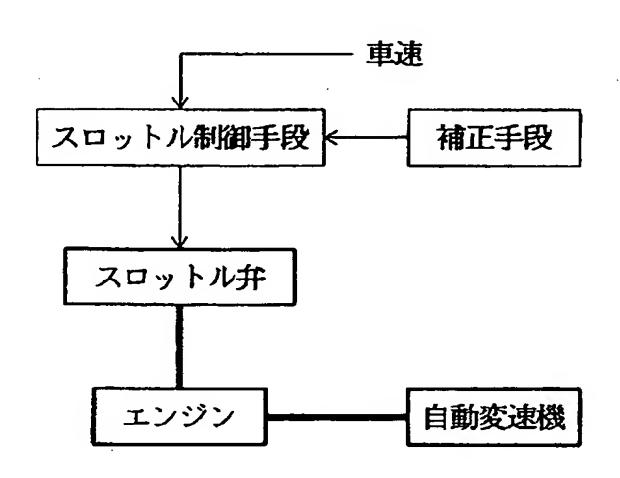
θ:スロットル弁開度

ΔTA:調整量

ステップR4, R6:スロットル制御手段

ステップSH1~SH6:補正手段

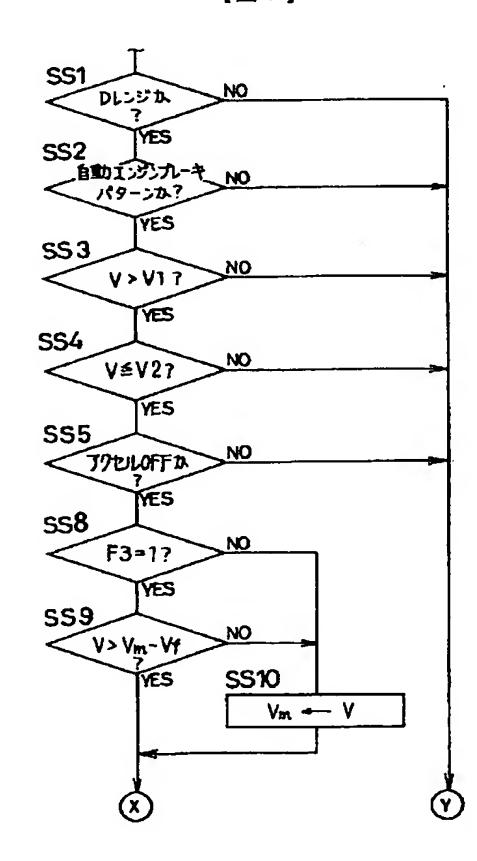
【図1】



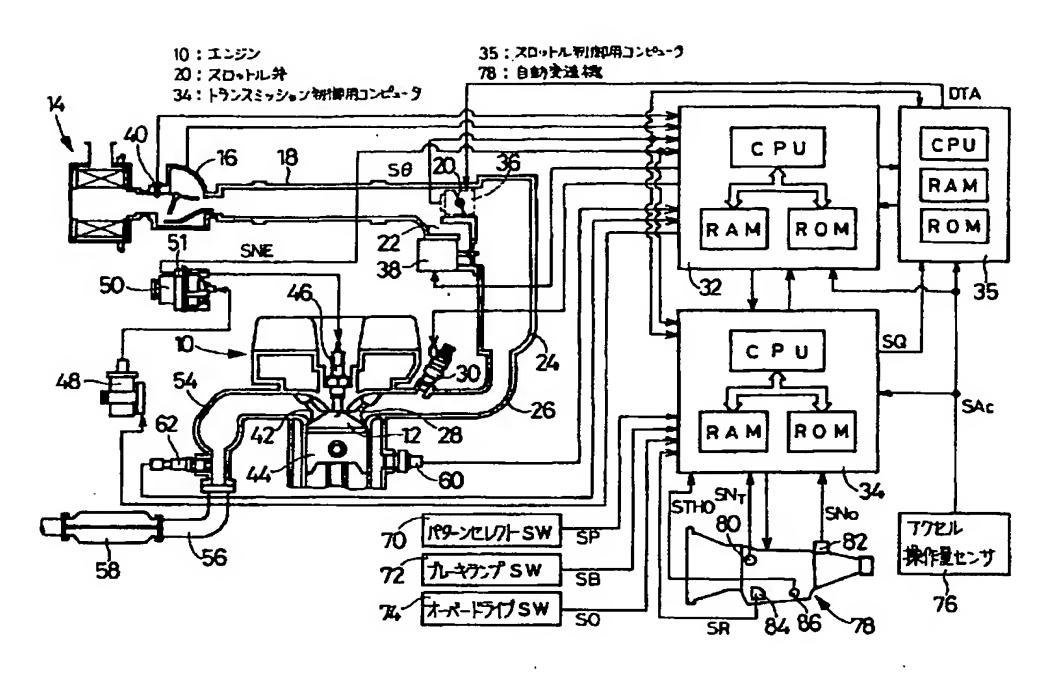
【図4】

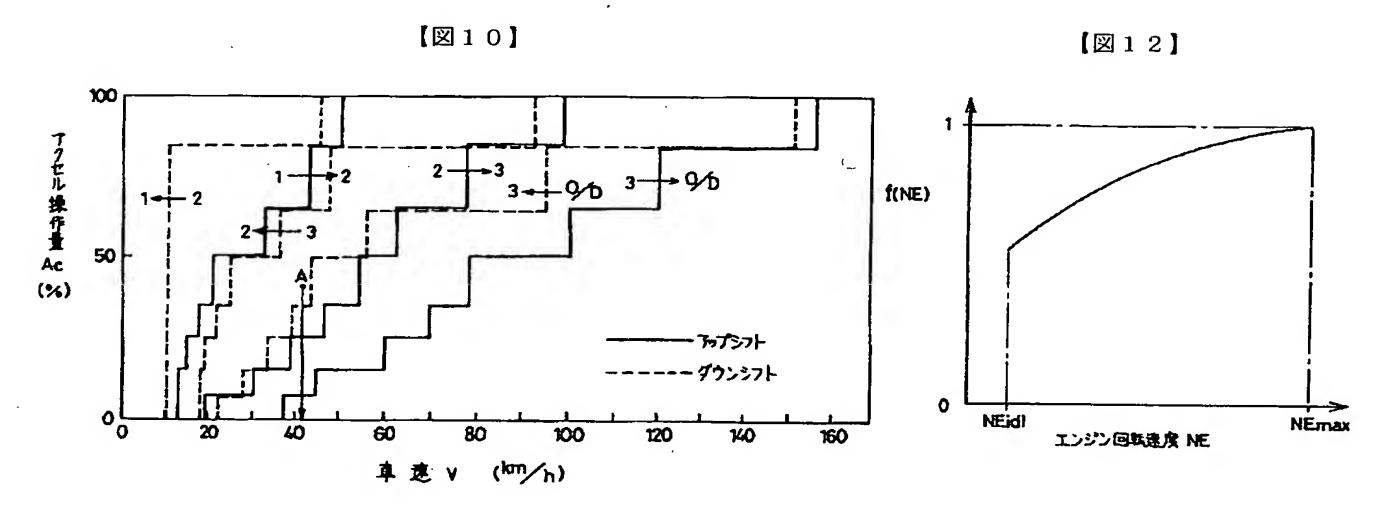
ポジション		ソレノイド			クラッチ			ブレーキ			
		S1	S2	S3	C.	C,	C.	В.	В	В,	B ₃
	1 s t	0	×	×	0	0	×	×	×	×	×
	2 n d	0	0	×	0	0	×	×	×	0	×
	3 r d	×	0	×	0	0	0	×	×	0	×
D	O/D	×	×	×	×	0	0	0	×	0	×
	(lst)	0	×	0	Ó	0	×	×	×	×	0
	(2nd)	0	0	0	0	0	×	×	0	0	×
,	lst	0	×	×	0	0	×	×	×	×	×
S	2 n d	0	0	0	0	0	×	×	0	0	×
L	lst	0	×	0	0	0	×	×	×	×	0

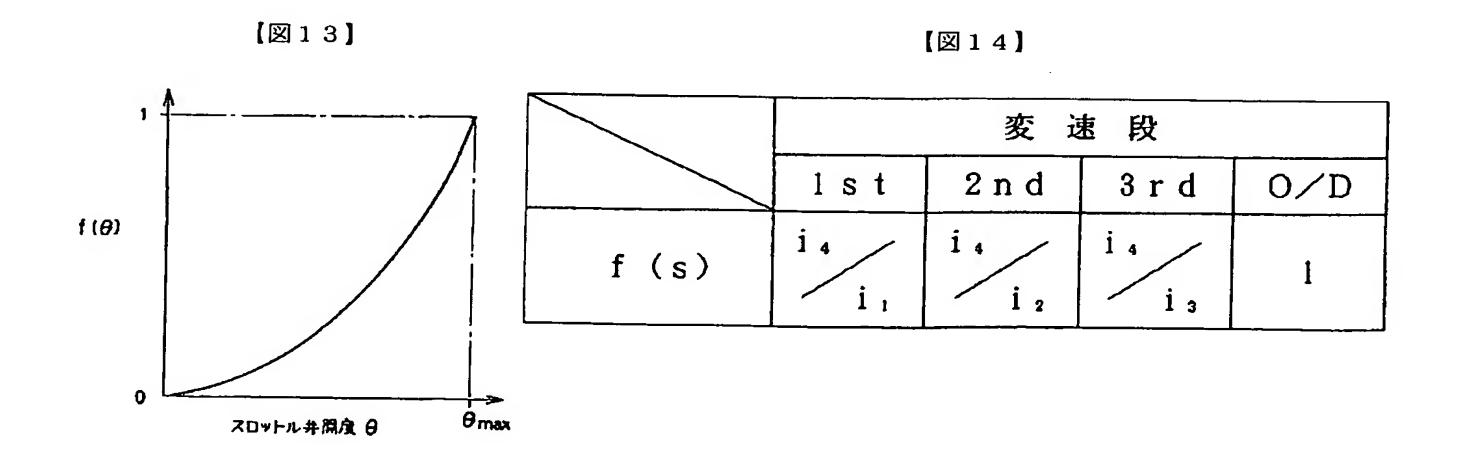
【図7】



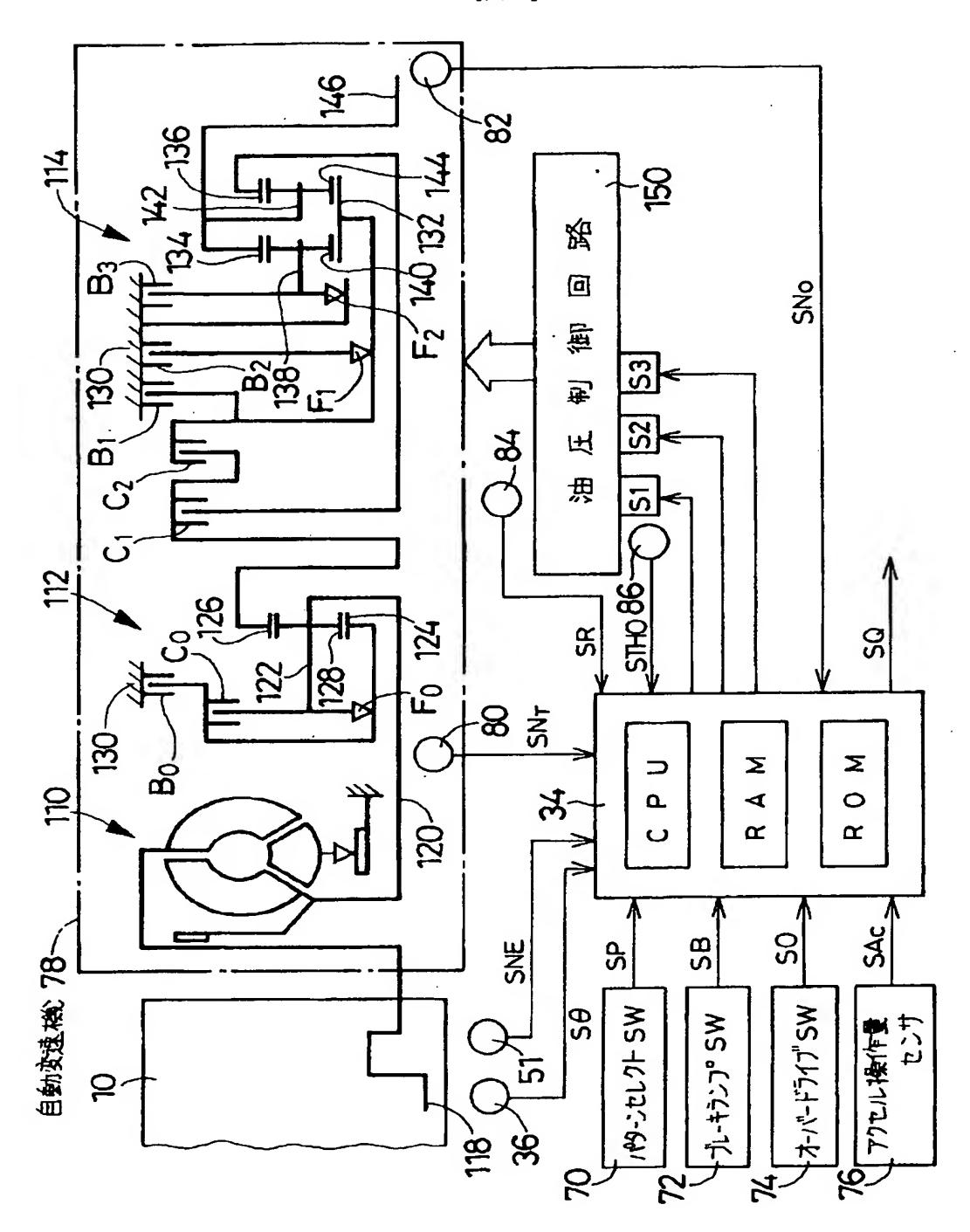
【図2】



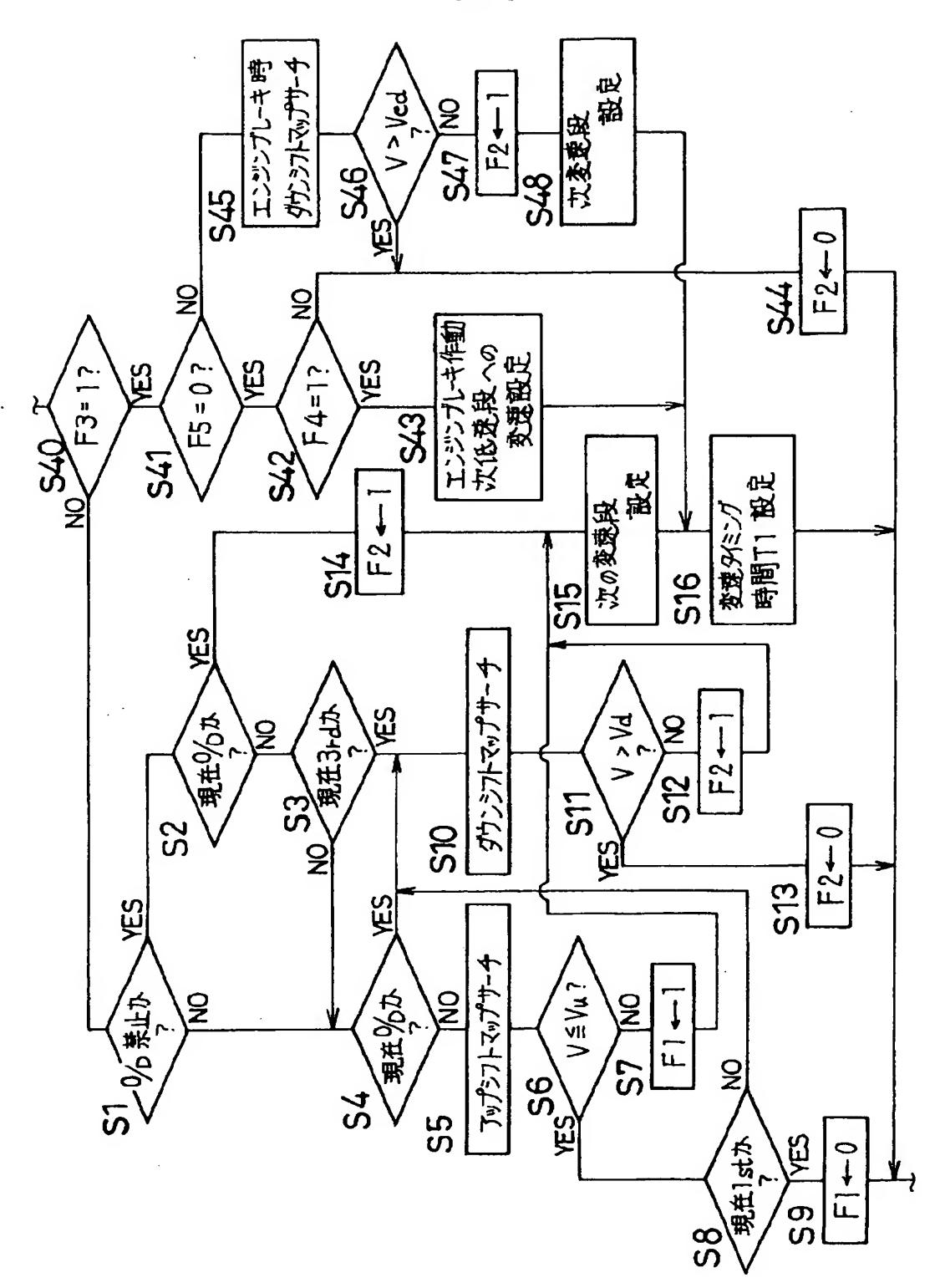




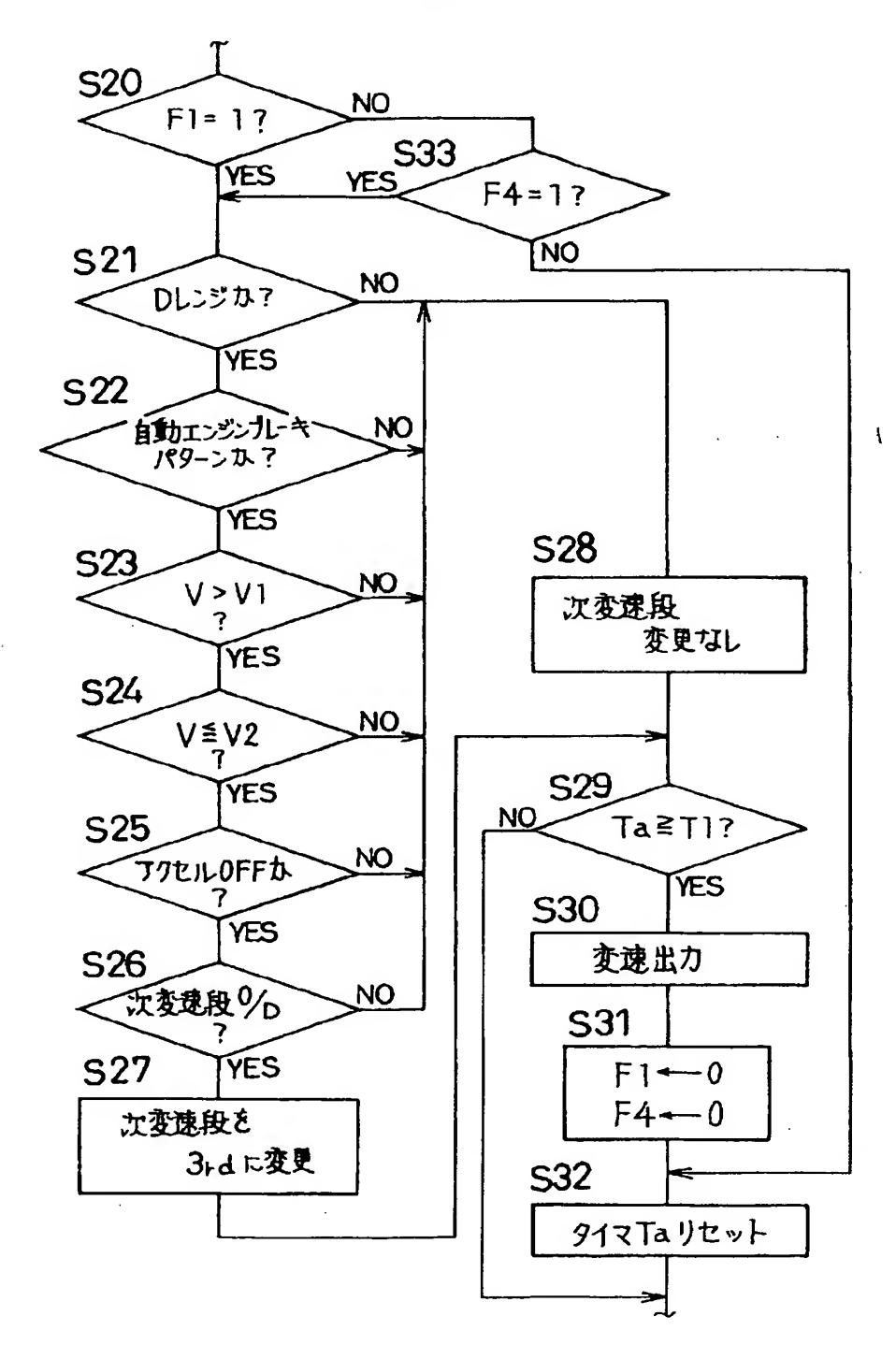
【図3】



【図5】

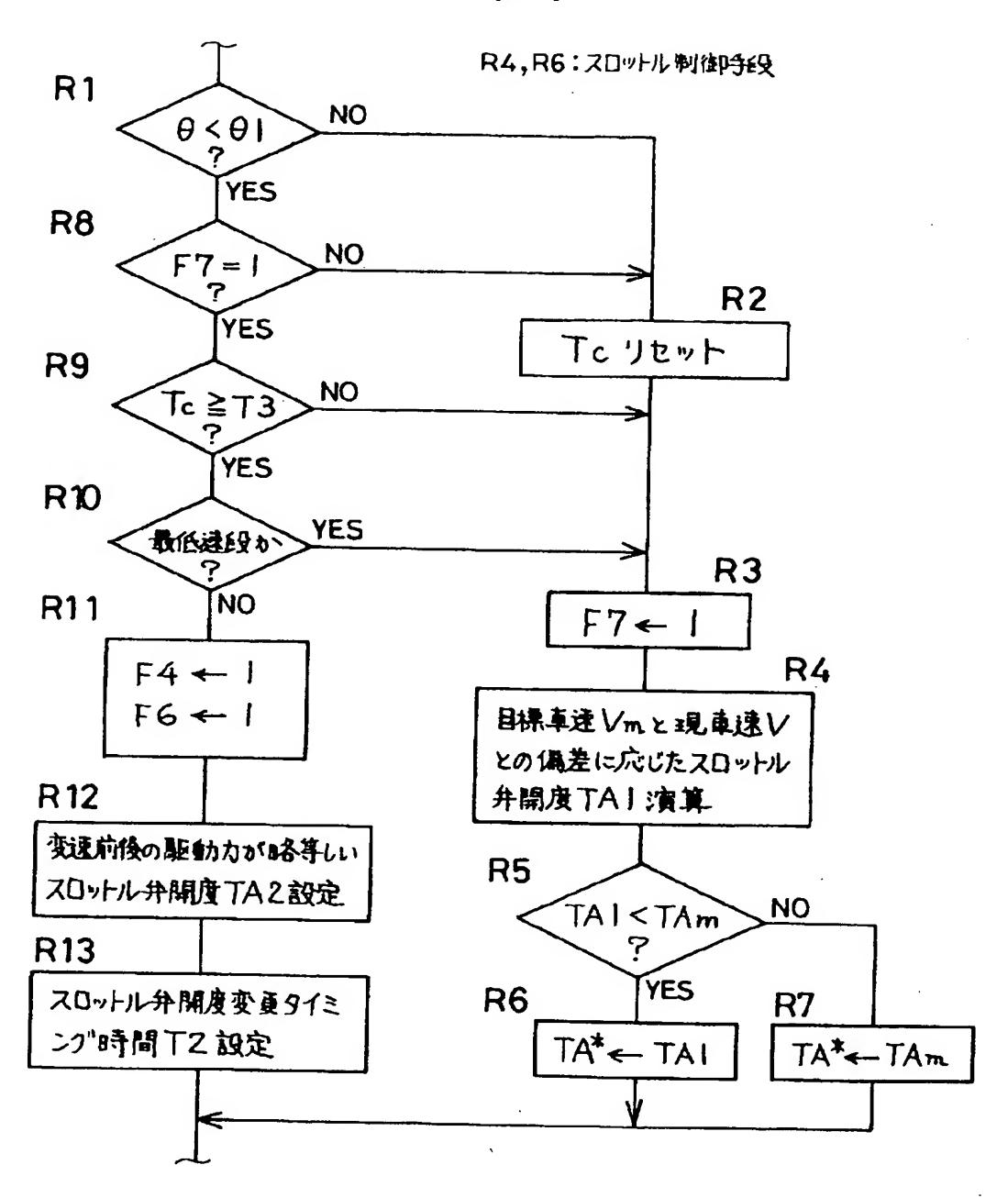


【図6】



[図8] 587 -TA(Ac) 000 日氏に 556 TA* **SS29** YES **SSS**2 变速終3? タイマTトリナット 0 **SS28** 沿 9 **SS20** TA* -- TA2 YES YES Tb≥T2? F4=0? TA* -- TA(Ac) **SS19** 5527 **SS26 SS**54 **F3** 2 自動エンジンガーキスロットルの理により YES NES F5 <- 0 YES F6=0? F1=1? 2 SSZI **SS12** SSTI SS13 YES SS16 TA* -TA(Ac) **SS14** F3 5515 0 F5 4 **SS23**

【図9】

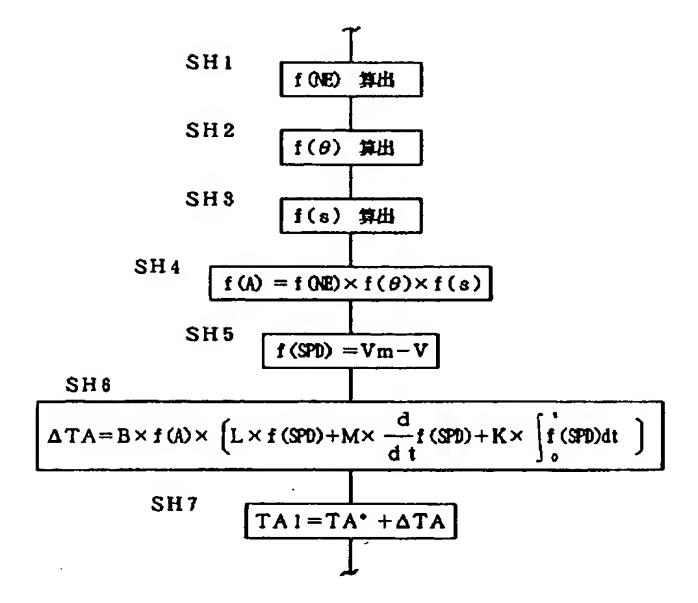


【図18】

東速 変速の種類	V,	V ₂	V ₃	 V _n
0/D→3 r d	TA231	TA232	TA233	 TA2 _{3 n}
$3 \text{ r d} \rightarrow 2 \text{ n d (S3 0N)}$	TA221	TA222	TA223	 TA2 ₂ n
$2 \text{ n d} \rightarrow 1 \text{ s t (S3 0N)}$	TA211	TA2,2	TA2 ₁₃	 TA2 _{1n}

【図11】

SH1~SH6:補正手段



【図15】

		目標車速 Vm(km/h)						
		40	50	60	70.	80	90	100
変	O/D	TA _{4.1}	TA42	TA43	TA44	TA ₄₅	TA _{4 6}	TA47
速	3 r d	TA ₃₁	TA32	TAss	TA34	TAss	TA _{3 6}	TA _{3 7}
及段	2 nd (S3 0N)	TA _{2 1}	TA 2 2	TA23	TA24	TA ₂₅	TA26	TA27
权	1 st (S3 ON)	TA ₁ ,	TA ₁₂	ТА13	TA ₁₄	TA 1 5	TA16	TA ₁₇

【図19】

	A/T油温 THO (℃)					
		-40	0	20	80	100
エンジン	800	T2 _{1 1}	T2 ₁₂	T2,3	T2,,	T2 ₁₅
回転速度	1500	T2 ₂₁	T2:2	T223	T224	T225
NE	3000	T2 _{3 1}	T232	T233	T234	T235
(rpm)	5000	T2 _{4 1}	T2, 2	T2 ₄₃	T244	T2 _{4 5}

【図16】

